

PAT-NO: JP02001200554A
DOCUMENT-IDENTIFIER: JP 2001200554 A
TITLE: BOLT CLAMPING STRUCTURE FOR BUCKET TOOTH

PUBN-DATE: July 27, 2001

INVENTOR-INFORMATION: NAME COUNTRY
AMANO, MASAHARU N/A
OKAWA, KAZUhide N/A

ASSIGNEE-INFORMATION: NAME COUNTRY
KOMATSU LTD N/A

APPL-NO: JP2000011166
APPL-DATE: January 20, 2000

INT-CL (IPC): E02F009/28

ABSTRACT:

PROBLEM TO BE SOLVED: To provide a bucket tooth capable of preventing the looseness of a bolt during the operation.

SOLUTION: In the bucket tooth 6 to be attached to a bucket lip 5 through a clamping bolt 7, a seat surface 10 of the clamping bolt 7 is formed in the shape of a tapered surface in the direction of a bolt penetration or a spherical curve.

COPYRIGHT: (C)2001,JPO

(19) 日本国特許庁 (JP)

(12) 公開特許公報 (A)

(11) 特許出願公開番号

特開2001-200554

(P2001-200554A)

(43) 公開日 平成13年7月27日(2001.7.27)

(51) IntCl.

E 0 2 F 9/28

優先配号

F I

E 0 2 F 9/28

テーマコード(参考)

A 2 D 0 1 5

審査請求 未請求 請求項の数 5 O L (全 9 頁)

(21) 出願番号 特願2000-11166(P2000-11166)

(22) 出願日 平成12年1月20日(2000.1.20)

(71) 出願人 000001236

株式会社小松製作所

東京都港区赤坂二丁目3番6号

(72) 発明者 天野 昌春

大阪府枚方市上野3丁目1-1 株式会社

小松製作所生産技術開発センタ内

(72) 発明者 大川 和英

大阪府枚方市上野3丁目1-1 株式会社

小松製作所生産技術開発センタ内

(74) 代理人 10009/755

弁理士 井上 勉

Fターム(参考) 2D015 JA05

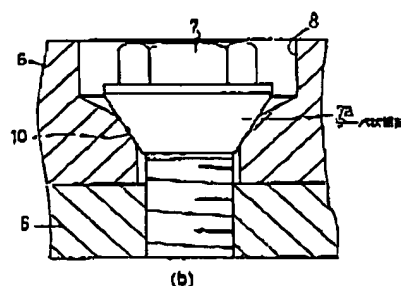
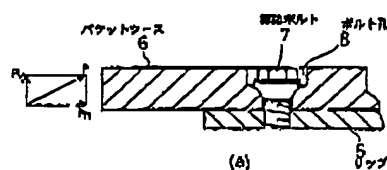
(54) 【発明の名称】 バケットツースのボルト締結構造

(57) 【要約】

【課題】 稼動中のボルト緩みを防止することができるバケットツースを提供する。

【解決手段】 バケットリップ5に締結ボルト7を介して装着されるバケットツース6において、締結ボルト7の座面10をボルト貫入方向に先窄まり状のテーパ面もしくは球状曲面に形成する。

図1実施例のボルト締結構造を示す断面図



(2) 001-200554 (P2001-200554A)

【特許請求の範囲】

【請求項1】 バケットリップにボルトを介して装着されるバケットツースのボルト締結構造であって、前記ボルトの座面をボルト貫入方向に先窄まり状のテーパ面に形成することを特徴とするバケットツースのボルト締結構造。

【請求項2】 前記テーパ面の角度がボルト孔中心線に対して $20^{\circ} \sim 45^{\circ}$ の範囲に設定される請求項1に記載のバケットツースのボルト締結構造。

【請求項3】 バケットリップにボルトを介して装着されるバケットツースのボルト締結構造であって、前記ボルトの座面をボルト貫入方向に先窄まり状の球状曲面に形成することを特徴とするバケットツースのボルト締結構造。

【請求項4】 前記バケットリップもしくはバケットツースのいずれかにタップ立てがなされて他の側から挿入されるボルトによってそれら両者が締結される請求項1～3のいずれかに記載のバケットツースのボルト締結構造。

【請求項5】 前記バケットリップもしくはバケットツースのいずれかの側から挿入されるボルトの先端部が他の側においてナットに係合されることによってそれら両者が締結される請求項1～3のいずれかに記載のバケットツースのボルト締結構造。

【発明の詳細な説明】

【0001】

【発明の属する技術分野】本発明は、建設機械類のバケットに装着されて主として土砂の掘削もしくは積み込み作業に用いられるバケットツースのボルト締結構造に関するものである。

【0002】

【従来の技術】従来、建設機械類に用いられているバケットツースとしては、バケット側に固設されるアダプターに嵌合させてピン等によって締結するタイプのものが最も一般的である。また、バケットに対しボルトを用いて直接締結するタイプのバケットツースも知られている。

【0003】この後者のタイプのバケットツースとして、図13(a1)(a2)～(d1)(d2)に例示されるものがある。これらバケットツース50A、50B、50C、50Dは、複数のボルト孔51を有する基端部に対して先端部側が段付き状に形成されるか、あるいは基端部が二股状に形成され、段付き部の内側箇所もしくは二股部の内側空間が図示されないバケットリップの先端部にあてがわれてボルト締結によりバケットリップに固着される。

【0004】ボルト締結タイプの他の例としては、図14(a)(b)に示されるように、フラットバー形状で、一端側と他端側の両方に先端刃部61を有し、中央部に2個のボルト孔62、62を有する形状のバケット

ツース60がある。このバケットツース60は、一端側の先端刃部61が摩耗して限界まで短くなると、反転して他端側の先端刃部61を使用するようにされ、1本のバケットツースで2回分の使用ができるようにされている。

【0005】

【発明が解決しようとする課題】しかしながら、前記各従来例のボルト締結構造では、稼動中にバケットツースに振動もしくは衝撃等が加わると、締結ボルトに緩みが生じ易くなるという問題点があった。

【0006】本発明は、このような問題点を解消するためになされたもので、ボルト締結により装着されるバケットツースにおいて、稼動中のボルト緩みを確実に防止できるようにすることを目的とするものである。

【0007】

【課題を解決するための手段および作用・効果】本発明は、バケットツースをバケットリップに取り付けている締結ボルトの緩みの直接的な原因が稼動中におけるボルトの軸力低下にあることに鑑み、この軸力低下を防止する有効な手段を見出すことによりなされたものである。すなわち、第1発明によるバケットツースのボルト締結構造は、バケットリップにボルトを介して装着されるバケットツースのボルト締結構造であって、前記ボルトの座面をボルト貫入方向に先窄まり状のテーパ面に形成することを特徴とするものである。

【0008】本発明によれば、バケットツースの締結用のボルト座面を、掘削時にそのバケットツースに作用する荷重（掘削力）の方向に交差する方向、望ましくは荷重の方向にほぼ垂直な方向にすることができ、ボルトの軸力を保持する面積が大きくなり、ボルト座面がバケットツースに作用する力を最も効果的に、言い換えればその力を均一に受け止めることができ、これにより座面に局部的なへたりが生じにくくなって、ボルトの軸力低下を防止することができ、この結果ボルトが緩むのを確実に防止することができる。

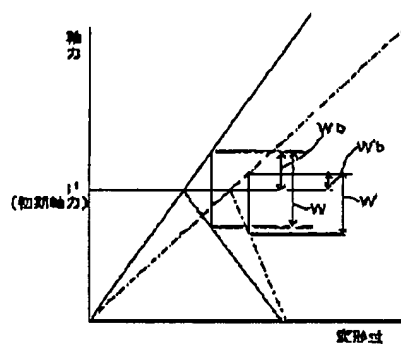
【0009】次に、第2発明は、前記第1発明において、前記テーパ面の角度をボルト孔中心線に対して $20^{\circ} \sim 45^{\circ}$ の範囲に設定したものである。このテーパ面の角度（座面角度）が大き過ぎる場合あるいは小さ過ぎる場合には、掘削力（負荷）のせん断成分が座面に作用することになり、負荷が作用する毎に座面に微小な滑りを生じ、へたりを大きくする原因となる。また、特にこの座面角度が小さ過ぎる場合には、ボルト頭部の高さがバケットツースの厚みから制限されて座面径が小さくなり軸力低下を招いてしまう。こうして、座面角度とボルトの軸力低下率との関係を調査した結果、座面角度を $20^{\circ} \sim 45^{\circ}$ の範囲内に設定すれば、軸力低下率を許容範囲内に収めることができ、より好ましくは 30° とするのが良い。

【0010】次に、第3発明によるバケットツースのボ

(8) 001-200554 (P2001-200554A)

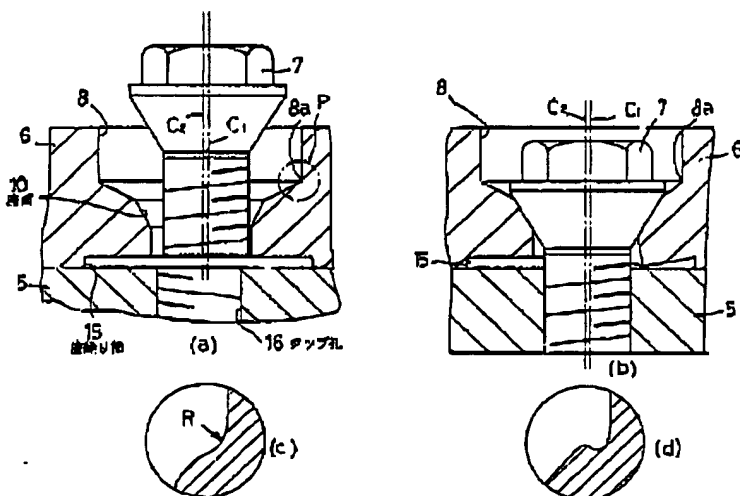
【図10】

第3実施例の効果を示す図



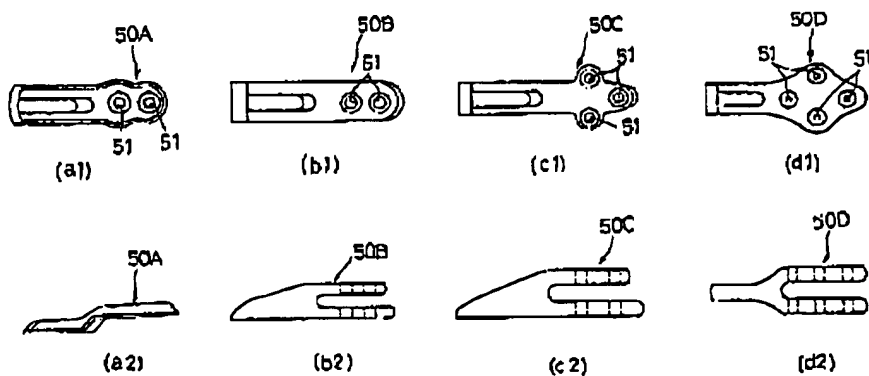
【図12】

第5実施例のボルト締結構造説明図



【図13】

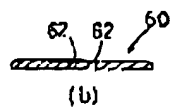
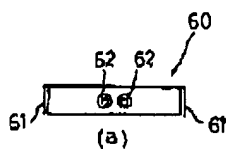
従来のボルト締結タイプのバネツースの例



(9) 001-200554 (P2001-200554A)

【図14】

従来のボルト締結タイプのバックツースの他の例



(3) 001-200554 (P2001-200554A)

ルト締結構造は、バケットリップにボルトを介して装着されるバケットツースのボルト締結構造であって、前記ボルトの座面をボルト貫入方向に先窄まり状の球状曲面に形成することを特徴とするものである。

【0011】本発明によれば、掘削時にバケットツースに作用する荷重（掘削力）をボルト座面の接線方向にほぼ垂直な方向に向けることができるので、ボルト座面全体でその荷重を受け止めることができ、これにより座面に局部的なへたりが生じにくくなって、ボルトの軸力低下を防止することができ、前記第1発明と同様、ボルトが緩むのを確実に防止することができる。

【0012】第4発明は、前記第1発明～第3発明のいずれかにおいて、前記バケットリップもしくはバケットツースのいずれかにタップ立てをなし、他の側から挿入されるボルトによってそれら両者を締結するようにしたものである。このようにしたものでは、ねじ部の長さを長くすることができるので、ボルトが緩みにくくなるという効果がある。また、荷重支持箇所がボルト頭部のみとなるので、軸力低下の原因となる座面のへたり箇所が減り、これによってもボルトが緩みにくくなる。

【0013】また、第5発明は、前記第1発明～第3発明のいずれかにおいて、前記バケットリップもしくはバケットツースのいずれかの側から挿入されるボルトの先端部を他の側においてナットに螺合させることによってそれら両者を締結するようにしたものである。このようにしたものでは、ボルトを貫入する孔の中心軸がずれていても、その軸ずれによって片当たりが発生しないので、ボルトが緩みにくくなる。また、ボルトの胴部を長くすることができるので、ボルトに作用する繰り返り荷重を小さくすることができ、ボルトが疲労破壊しにくくなるという利点がある。

【0014】

【発明の実施の形態】次に、本発明によるバケットツースのボルト締結構造の具体的な実施の形態について、図面を参照しつつ説明する。

【0015】（第1実施例）図1には、本発明の第1実施例に係るバケットの斜視図が示され、図2には、このバケットに装着されたバケットツースの断面図（a）および平面図（b）がそれぞれ示されている。また、図3には、本実施例のバケットツースにおけるボルト孔（座面形状）の拡大断面図が示され、図4（a）（b）には、本実施例のボルト締結構造の断面図が示されている。

【0016】本実施例において、油圧ショベル等の建設機械に装着されるバケット1は、底板2と、左右の側板3、4と、前部に設けられるバケットリップ（以下、「リップ」という。）5とを備え、このリップ5の前端縁部に複数個（本実施例では4個）のバケットツース6が締結ボルト7によって取り付けられて構成されている。

【0017】各バケットツース6は、板金製（例えば材質がJIS SNCM630）で全体としてフラットバー形状とされ、リップ5に面しない側の両端部が面取りされてなり、中央部に2個のボルト孔8、9が形成されて左右対称かつ上下対称形状に構成されている。このバケットツース6は、素材としての厚板からガス切断、レーザー切断、プラズマ切断等の適当な方法にてツース形状に切断された後、機械加工にてボルト孔加工が施されて作製される。なお、このバケットツース6はボルト孔8、9を中心に基端側と先端側とが対称形状とされているので、一方側のツース先端部が摩耗により消失した際には、反転して反対側のツース先端部を再使用することができ、摩耗寿命を長くすることができ、かつ歩留まりを良好にすることができる。

【0018】図3に示されるように、前記バケットツース6に穿設されるボルト孔8（ボルト孔9についても同様）は、締結ボルト7の座面10がボルト貫入方向に先窄まり状のテーパ面になるように形成されている。これに対して、このボルト孔8に貫入される締結ボルト7は、図4に示されるように、前記テーパ状の座面10に沿う形状のテーパ状頭部7aを有する形状とされている。ここで、ボルト孔8（9）の座面角度 α は、本実施例においては30°に設定されている。

【0019】このような構成において、バケットツース6をリップ5に固定するには、リップ5側にタップ立てがなされるとともに、このリップ5のタップ孔にバケットツース6のボルト孔8（9）を重ね合わせてそのボルト孔8（9）に締結ボルト7を貫入させ、この締結ボルト7の先端部をタップ孔に螺合することによりそれら両者が締結される。この締結状態において、締結ボルト7のテーパ状頭部7aの周面はボルト孔8（9）のテーパ状座面10に合致する。

【0020】前述のバケット1を用いて掘削作業および積み込み作業を行った際に、バケットツース6に作用している荷重P（水平成分Ph、垂直成分Pv）を測定したところ、図5に示されるような結果を得た。このグラフから明らかなように、荷重Pの方向は20°～45°の範囲内であることがわかる。

【0021】この結果に基づき、座面角度 α を20°～45°の範囲の値に設定すれば、座面10の向きを、掘削作業および積み込み作業時にバケットツース6に作用する荷重の方向にほぼ垂直な方向にすることができるので、締結ボルト7の軸力を保持する面積が大きくなり、バケットツース6に作用する荷重を座面10により均一に受け止めることができる。この結果、座面10に局部的なへたりが生じにくくなって、締結ボルト7の軸力低下を防止することができ、これにより締結ボルト7が緩むのを防止することができる。

【0022】このことを実証するために、座面角度をそれぞれ10°、30°、50°に製作した3種類のバケ

(4) 001-200554 (P2001-200554A)

ットツースを同一のリップに軸力55 t o n を目標に取り付け、掘削および積み込み作業を50時間行った。このとき、ツース取付時と50時間稼動後とに軸力の測定を行うとともに、座面の陥没やへたり状況も調査した。

【0023】この試験に用いたバケットツースおよび締結ボルトの主要寸法等は次のとおりである（図3参照）。

ツース板厚 $T=54\text{ mm}$

ツース幅 $W=120\text{ mm}$

ツース全長 $L=600\text{ mm}$

ボルト径 $D_1=36\text{ mm}$

座面径 $D_2=40\text{ mm}$ （座面角度 10° のとき）、 50 mm （座面角度 30° のとき）、 65 mm （座面角度 50° のとき）

座面下板厚 $t=25\text{ mm}$

掘削力 $P=12\text{ t o n}$

座面表面硬度 HRC46

締結ボルト JIS12.9Tクラス

【0024】試験結果は表1に示されている。

【表1】

評価水準 (座面角度)	初期軸力 (ton)	50時間稼動後軸力 (ton)	軸力低下率 (%)	座面のへたり
10°	97.5	40.5	18.1	大
30°	55.6	53.0	4.5	小
50°	50.0	40.0	12.5	中

また、この試験結果に基づいて座面角度と軸力低下率との関係をグラフ化したものが図6（a）に示されている。

【0025】この結果から明らかなように、座面角度が 30° の場合が最も軸力低下率が小さく、座面のへたりも僅かであった。この理由は、前述のようにボルト座面にはほぼ垂直方向に負荷が加わり、この負荷を座面全体で受けているためであると考えられる。一方、座面角度が 10° および 50° の場合には顕著なへたりが観察された。 10° の場合には、ボルト頭部の高さがバケットツースの厚みから制限されるために座面径が小さくなること、さらに 10° と 50° の場合は 30° の場合に比べ、座面に負荷のせん断成分 P_s （図6（b）～（d）参照）が作用し、負荷が加わる毎に座面が微小に滑ってへたりを大きくしていること、によってボルトの軸力が低下していることが主原因と考えられる。

【0026】（第2実施例）図7には、本発明の第2実施例に係るバケットツースにおけるボルト孔（座面形状）の拡大断面図が示されている。

【0027】本実施例においては、締結ボルトの座面11をボルト貫入方向に先 narrower 状の球状曲面に形成したものである。このような球状曲面にすると、その曲面の接線角度を $20^\circ \sim 45^\circ$ （本実施例の場合、 $20^\circ \sim 42.6^\circ$ ）にすることができるので、この接線角度を座面に作用する荷重の方向にほぼ垂直な方向にすることができる。したがって、第1実施例と同様、ボルト座面全体で荷重を受け止めることができることになり、座面に局部的なへたりが生じにくくなる。よって、締結ボルトの軸力低下を防止することができ、締結ボルトが緩むのが確実に防止できる。

【0028】この曲座面の場合についても、座面の曲率半径を 32 mm にして第1実施例と同様の試験を行ったところ、初期軸力 54.0 t o n 、50時間稼動後軸力 52.0 t o n 、軸力低下率 3.7% となり、第1実施

例における軸力低下率よりも小さな値を得ることができた。また、座面のへたりも僅かであることが確認された。

【0029】前記各実施例においては、リップ5側にタップ立てを行い、バケットツース6側から締結ボルト7を貫入させて両者を締結するものについて説明したが、図8に示されるように、バケットツース6側にタップ立てを行い、リップ5側に穿設されるボルト孔8Aから締結ボルト7を貫入させて、この締結ボルト7の先端部をタップ穴に螺合することによりそれら両者を締結させるようにすることもできる。勿論、この場合にも、ボルト孔8Aにおける締結ボルト7の座面はボルト貫入方向に先 narrower 状のテーパ面もしくは球状曲面になるようにされている。

【0030】このように、バケットツース6またはリップ5にタップを立て、締結ボルト7で締結するようにした締結構造においては、ねじ部の長さを長くすることができるとともに、荷重支持箇所がボルト頭部のみとなって軸力低下の原因となる座面のへたり箇所が減ることになり、これによってボルトが緩みにくくなるという効果を奏するものである。

【0031】（第3実施例）図9（a）（b）には、本発明の第3実施例のボルト締結構造の断面図が示されている。

【0032】本実施例においては、リップ5もしくはバケットツース6のいずれかの側から挿入される締結ボルト7の先端部を他の側においてナット12に螺合させることによってそれら両者を締結するようにしたものである。すなわち、図9（a）に示される例では、バケットツース6側に締結ボルト7の頭部を支持させてリップ5側にその先端部を支持させたものであり、図9（b）に示される例では、リップ5側に締結ボルト7の頭部を支持させてバケットツース6側にその先端部を支持させたものである。なお、本実施例においても、ボルト孔にお

(5) 001-200554 (P2001-200554A)

ける締結ボルト7の座面はボルト貫入方向に先窄まり状のテーパ面もしくは球状曲面になるようにされているの
は言うまでもない。

【0033】このような締結構造によれば、締結ボルト7を貫入するボルト孔の中心軸がずれていても、その軸ずれによって片当たりが発生しないので、締結ボルト7が緩みにくくなる。また、締結ボルト7の胴部を長くすることができるので、この締結ボルト7に作用する繰返し荷重を小さくすることができ、締結ボルト7が疲労破壊しにくいという利点がある。

【0034】次に、締結ボルト7の胴体長が長くなったときに、ボルトが疲労破壊しにくくなるという効果について図10を参照しつつ説明する。いま、締結ボルト7のボルト断面積を A_b 、縦弾性係数を E 、ボルト胴体長を L とすると、締結ボルト7のばね定数は、 $A_b E / L$ で表される。したがって、ボルト胴体長 L が長くなると、ばね定数は小さくなり、図10の実線で示される軸力-変形量の関係は、一点鎖線で示される関係に変化することになる。ここで、外力 W 、 W' が繰返し加わったときに、締結ボルトが負担する力 W_b 、 W_b' の関係は、 $W_b > W_b'$ となり、ボルト胴体長 L が長い程、締結ボルトが破壊しにくいことになる。

【0035】(第4実施例) 図11には、本発明の第4実施例のボルト締結構造の断面図が示されている。

【0036】前記各実施例においては、バケットツース6もしくはリップ5に穿設されるボルト孔の座面をボルト貫入方向に先窄まり状のテーパ面もしくは球状曲面に加工したものについて説明したが、本実施例においては、ボルト孔13が途中に段部13aを有する形状に加工されるとともに、この段部13aにテーパワッシャー14が固定されて、このテーパワッシャー14にアジャスト機能を持たせるように構成されたものである。このような構成によれば、テーパワッシャー14を交換するだけで締結ボルト7のテーパ面に適合させることができるので、ボルト孔の精密加工に要する手間等が省けることになる。

【0037】なお、本実施例では、バケットツース6にボルト孔13を設けた場合について説明したが、リップ5側にボルト孔13を設けた場合にも同様の構成を採用することができる。また、第3実施例のように、ボルトとナットとで締結する締結構造においても、同様の構成を採用することができる。

【0038】(第5実施例) 図12(a)~(d)には、本発明の第5実施例のボルト締結構造の説明図が示されている。

【0039】本実施例においては、第1実施例もしくは第2実施例におけるテーパ状座面もしくは球状曲面座面の構成に加えて、締結ボルト7を抑通するボルト孔8のリップ5に面する側の周囲に座繰り部15を形成するようにしたものである。この構成に加えて、ボルト孔8に

おける上部コーナー部8a(図12(a)におけるP部)を、変形容易な形状に構成したものである。

【0040】このような構成によれば、図12(a)に示されるように、締結ボルト7の中心線 C_1 とタップ孔16の中心線 C_2 とがずれた状態で締結された場合でも、図12(b)に示されるように、締結ボルト7の中心線 C_1 に近接する側の座繰り部15が弾性変形された状態で両者が締結されることになる。ここで、上部コーナー部8aを変形容易な形状にする手段としては、例えば図12(c)に示されるように、曲率半径5以上のアーチ形状にする方法や、図12(d)に示されるように、ぬすみを設ける方法などがある。

【0041】なお、本実施例のように、テーパ状もしくは球状曲面よりなる座面と、座繰り部15とを併用するようにすれば、締結ボルト7の中心線 C_1 とタップ孔16の中心線 C_2 とがずれていない場合でも、ボルト締結時の締め付け力によって座繰り部15が弾性変形され、ツース装若後移動中において、座繰り部15に弾性的戻り力が発生することになり、この弾性的戻り力によって締結ボルトの軸力変動が吸収され、ボルトの緩みが防止されることになる。したがって、座面によるボルト緩み防止効果と座繰り部15によるボルト緩み防止効果との相乗効果によって、より確実にボルトの緩みを防止することが可能となる。

【図面の簡単な説明】

【図1】図1は、本発明の第1実施例に係るバケットの斜視図である。

【図2】図2は、第1実施例におけるバケットツースの断面図(a)および平面図(b)である。

【図3】図3は、第1実施例における座面形状を示す断面図である。

【図4】図4(a)は、第1実施例のボルト締結構造を示す断面図、図4(b)は、図4(a)の部分拡大図である。

【図5】図5は、第1実施例においてバケットツースに作用する荷重を示すグラフである。

【図6】図6(a)は、座面角度と軸力低下率との関係を示すグラフ、図6(b)~(d)は、座面に加わる負荷のせん断成分を説明する図である。

【図7】図7は、第2実施例における座面形状を示す断面図である。

【図8】図8は、第1、第2実施例の変形例に係るボルト締結構造を示す断面図である。

【図9】図9(a)(b)は、第3実施例のボルト締結構造を示す断面図である。

【図10】図10は、第3実施例の効果を説明する図である。

【図11】図11は、第4実施例のボルト締結構造を示す断面図である。

【図12】図12(a)~(d)は、第5実施例のボル

(6) 001-200554 (P2001-200554A)

ト締結構造説明図である。

【図13】図13(a1)(a2)～(d1)(d2)は、従来のボルト締結タイプのバケットツースの一例を示す図である。

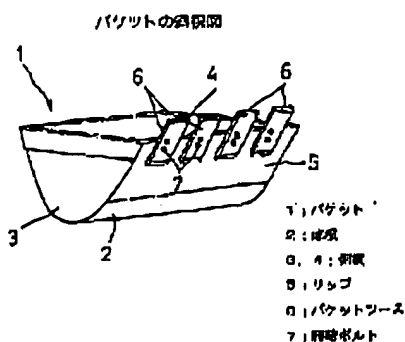
【図14】図14(a)(b)は、従来のボルト締結タイプのバケットツースの他の例を示す図である。

【符号の説明】

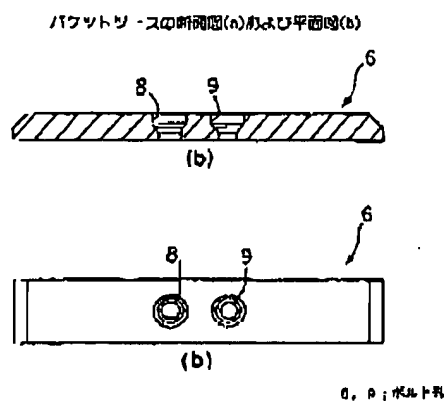
1 バケット
5 バケットリップ

6 バケットツース
7 締結ボルト
7a テーパー状頭部
8, 8A, 9, 13 ボルト孔
10, 11 座面
12 ナット
14 テーパーワッシャー
15 座繰り部
16 タップ孔

【図1】

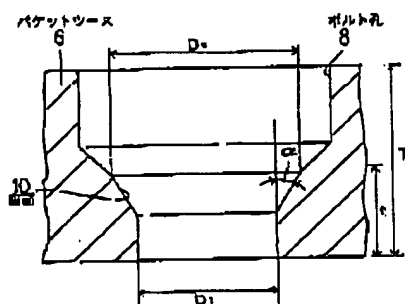


【図2】



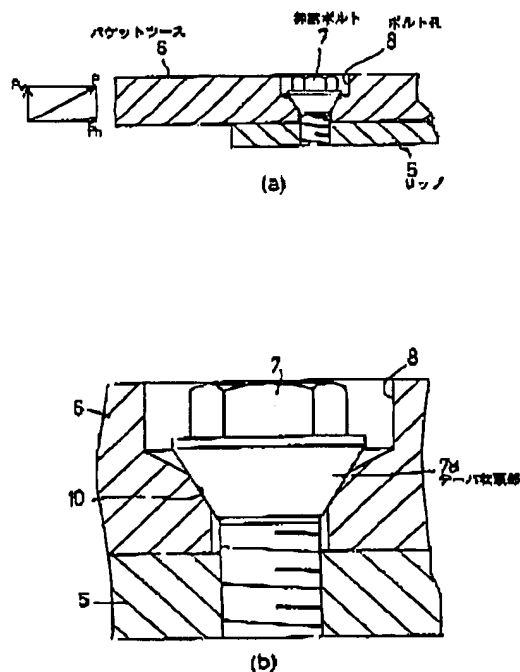
【図3】

第1実施例における断面形状を示す断面図



【図4】

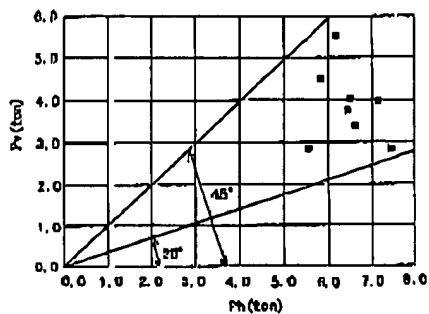
第1実施例のボルト締結構造を示す断面図



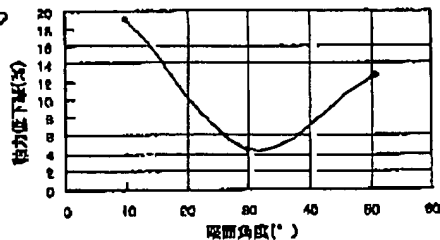
!(7) 001-200554 (P2001-200554A)

【图5】

バケットツースに作用する荷重を示すグラフ



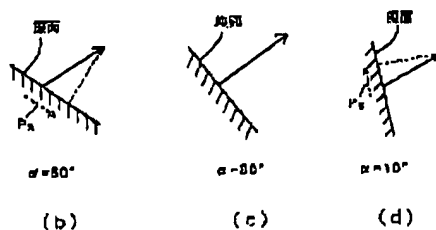
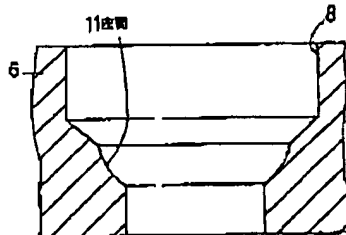
【圖6】



(a) 壓刃角度と軸刃低下率との關係

【图7】

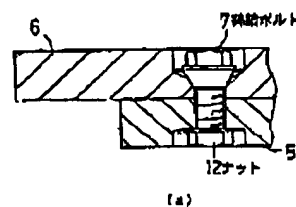
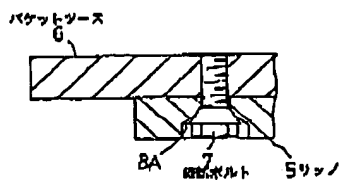
第2実施例における座面形状を示す断面図



【图8】

【图91】

第12実施例の型形例による締結構造を示す断面図 第3実施例のボルト締結構造を示す断面図



【图 11】

第4実施例のボルト締結構造を示す断面図

